(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-231974

(43)公開日 平成9年(1997)9月5日

(51) Int.Cl. ⁶	離別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所				
H01M 4/5	3		H01M	4/58						
C 0 1 B 31/0	2 101		C01B 3	31/02	101	В				
H 0 1 M 4/0	2		H 0 1 M	4/02]	D				
4/0	1			4/04	1	A				
			審查請	求 有	請求項の数3	FD (全 5 頁)				
(21)出願番号	特顧平8-53715		(71)出顧人	000228	338					
				日本力	ーポン株式会社					
(22)出顧日	平成8年(1996)2	平成8年(1996)2月19日			東京都中央区八丁堀2丁目6番1号					
			(72)発明者	市川	宏					
				神奈川	<mark>県横浜市栄区庄</mark> 戸	₹2 - 5 - 16				
			(72)発明者	横山	昭					
				神奈川	県横浜市磯子区 森	禁2−18−9				
			(72)発明者	河井隆	伸					
				東京都	目黒区祐天寺1-	-30 - 9				
					•					

(54) 【発明の名称】 リチウム電池負極材料用カーポン

(57)【要約】

【課題】 球状に近く充填性にすぐれ、リチウム電池のペースト調整も容易で安定した性状であり、電池容量も大きく、特にリチウム2次電池用負極材料として好適なカーボンを安価な製造方法で提供する。

【解決手段】 特定の熱膨張率のコークスを平均粒径10μm以下にした粉末100重量部に対して光学的に等方性を示すバインダーピッチが20~50重量部となるように配合・混捏した組成物を、型込め成形または冷間静水圧成形法により成形体を得て、空気酸化処理を行い、これを最終的に黒鉛化処理して得た人造黒鉛ブロックを、粉砕、整粒した平均粒子径5~30μmでかつBET比表面積が8m²/g以下であるリチウム電池負極材料用カーボン。

Best Available Copy

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】熱膨張率が1~6×10⁻¹℃⁻¹であるコー クスを平均粒径10μm以下にした粉末100重量部に 対して光学的に等方性を示すバインダーピッチが20~ 🧎 50重量部となるように配合・混捏した組成物を、型込 め成形または冷間静水圧成形法により成形体を得、熱風 循環炉で空気酸化処理を行い、これを最終的に黒鉛化処 理して得た人造黒鉛ブロックを、粉砕、整粒した平均粒 子径5~30μmでかつBE T比表面積が8m² / g以 下であるリチウム電池負極材料用カーボン。

【請求項2】粒子の長径aと短径bの比a/bが1≦a /b≤3であることを特徴とする請求項1記載のリチウ ム電池負極材料用カーボン。

【請求項3】偏光顕微鏡下での観察で、非晶質部分が全 体の20%以下で、かつ晶質部分のニードル状の部分の 割合(以下N率という)が50%以下であるコークスを 用いた請求項1記載のリチウム電池負極材料用カーボ ン。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、特にリチウム2次電池 用負極材料として有用で、特定の原料、工程により得ら れるカーボン材料に関する。

[0002]

【従来の技術】従来よりリチウム2次電池用負極材料と して、各種のカーボン材料が使用されている。このカー ボン材料としては、天然黒鉛、ガラス状炭素、コーク ス、メソカーボンマイクロビーズがあるが、次に述べる ような問題がある。

【0003】まず天然黒鉛は、結晶性が高く導電性にす 30 ぐれているが、天然物であるため灰分含有率が高く、同 一産地であっても、鉱床によって性状のバラツキが大き い。このため粒度を合わせただけでは、そのまま使用で きず、酸、アルカリ洗浄処理や、高温下での純化処理に よる精製が必要になる。かかる精製処理のため、素原料 が安価でも、全体的にはコスト高になるのは避けられな

【0004】また形状が偏平であるため、取り扱いが難 しく、ペースト調整後の極板(銅箔)へのコーティング 性にも問題が残る。さらにコーティングされた面に平行 に黒鉛粒子の層が配向し、異方性となり、電池化した後 の充放電による電池の体積変化が大きく、安全性に問題 が生じる。

【0005】次にガラス状炭素は電解質は特に選ばない が、一般に容量が小さく、製造コストも高い。

【0006】コークスは、電池に使用した場合、容量が 小さく最大でも250mAh/g 程度しか期待できない。 【0007】メソカーボンマイクロビーズは、現在、主 に使用されており、球状で充填性にすぐれ、導電性も高

である。例えば特開平1-219010号、特開平1-212208号記載のように、ピッチマトリックスから

メソカーボンマイクロビーズを分離する際に大量の溶剤 を必要とし、熱処理を全て粉体の形態で行うためコスト 高となる。

2

[0008]

【発明の課題】上記のような従来の材料の問題点を解し、 するために、本発明者は、球状に近く充填性にすぐれ、 リチウム電池のペースト調製も容易で安定した性状であ 10 り、電池容量も大きく、特にリチウム 2次電池負極用材 料として好適なカーボン材料を安価な製造法で提供する ものである。

[0009]

【課題解決の手段】上記の課題を解決するために、本発 明者が提案するのは、熱膨張率が1~6×10⁻¹℃⁻¹で あるコークスを平均粒径10μm以下にした粉末100 重量部に対して光学的に等方性を示すバインダーピッチ が20~50重量部となるように配合・混捏した組成物 を、型込め成形または冷間静水圧成形法により成形体を 20 得、これを最終的に黒鉛化処理して得た人造黒鉛ブロッ クを、粉砕、整粒した平均粒子径5~30µmでかつB ET比表面積が8m²/g以下であるリチウム電池負極 材料用カーボンである。

【0010】以下に本発明のカーボン材料およびその製 造法につき詳細に説明する。まず、本発明のカーボン材 料の原料としては、熱膨張率が1~6×10⁻¹℃⁻¹であ るコークスを平均粒径10μm以下にした粉末を使用す る。原料のコークスの熱膨張率は、上記の範囲であるこ とが必要で 1×10⁻¹℃⁻¹以下であると、相対的にニー ドル状の部分の割合(以下N率という)が高くなり、5 0%を越えてしまい、黒鉛化処理した後も、天然黒鉛と 同様偏平な形状となり、嵩比重が低くなる。

【0011】このため充填性が悪くなり、限られた電池 容積の中へ、充填できる量が少なくなり、電池1個あた。 りの容量を低下させる不都合が生じる。また熱膨張率が 6×10⁻¹℃⁻¹を越えると、形状的には球状に近くなり 充填性の面では問題がないが、1グラムあたりの容量が 小さくなり好ましくない。また原料コークスは偏光顕微 鏡下での観察で非晶質の部分が全体の20%以下である ことが必要で、20%を越えると1グラムあたりの容量 が小さくなるという問題がある。また晶質部分のN率が 50%以下であることが必要で50%を越えると黒鉛化 後の粉砕で偏平な形状の粒子が多くなるので好ましくな 11.

【0012】上記のような原料コークス100重量部に 結合剤として、光学的に等方性を示すバインダーピッチ を20~50重量部加え、配合・混捏するが、バインダ ーピッチの量が20重量%以下では原料の割合が多くな りすぎ、良好な成形体を得るのは困難で、仮に得られた いが、製造プロセス的にコスト高を解決することが困難 50 としても、熱処理中に崩壊してしまう問題があり、50

Best Available Copy

3

重量部以上では、得られた負極用材料において、非品質 部分の割合が多くなり、容量の低下を生じ好ましくな ١١,

【0013】かかる原料コークスとバインダーピッチを 配合、混捏した後、成形をするが、この際の成形法は型 込成形、冷間静水圧成形法であることが必要である。

【0014】このことは、最終的に得られるカーボンの 長径aと短径bの比a/bが1≦a/b≦3である略球 状であるようにするために必要で、もしも横押し成形な ど異方性の強い方法を用いると、偏平で充填性の悪いも のしか得られない。その場合、電池製造時のハンドリン グ性、ペースト化後のコーティング性に問題が生じ得る とともに、コーティング後、粉体がX-Y平面方向に異 方性のある配列をしてしまうので、充放電時に電池の膨 張収縮が顕著で安全上問題がある。

【0015】上記のように成形した後、熱風循環炉で空 気酸化処理して、さらに最終的に黒鉛化処理して人造黒 鉛ブロックを得、これを粉砕、整粒して長径aと短径b の比a/bが1≦a/b≦3である略球状のカーボン材 料を得る。黒鉛化の処理温度は2000~2200℃の 20 る。 半黒鉛化処理温度では、最終的に得られるカーボンの結 晶性が低く、電池容量が小さくなる問題が生じる。この 粉砕では、粗粉砕、中粉砕については、ジョークラッシ ャー、ハンマーミル、ローラーミルなどの衝撃力による 粉砕方式を用いてよいが、最終の微粉砕工程で、このよ うな粉砕法を用いると、BET比表面積が8m²/g以 下すなわち表面が平滑な材料が得られない。

【0016】電池製造時にペースト化するときに加える バインダーの能力を有効に発現させ、更に流動性がよ く、むらなく、均質にコーティングできるようにするた 30 め、粉砕の最終工程では、粒子同士を衝突させたり、粉 砕機内部の側壁に添わせるような運動をしながら、粒子 の角をこそぎ取っていく様なメカニズムを有する粉砕方 式が好ましい。

【0017】具体的には、ボールミルやジェットミルの ような方法や、更に低比表面積化するために、これらの 粉砕を行った後、引き続いて、金属やセラミックのビー ズ(粉砕用媒体)を含む、高周速撹拌機の中に投入し て、短時間撹拌処理を行うことが挙げられる。但し、粉 体銘柄により粉砕法がかわるので、上記の方法に限定す 40 るものではない。

【0018】上記のような製造工程で得られたカーボン 材料は表面に微少な凹凸のない平滑なものでBET比表 面積が8m² /g以下である。負極材料はバインダー (例えばポリフッ化ビニリデン、ボリテトラフルオロエ チレン、ポリエチレン等)と練り合わせてペースト状に した後、極板(集電材)である銅箔に塗工するが、この 際、比表面積が大きいと粉体が吸収してしまうバインダ 一量が多くなりコーティング性に難がでる。

【0019】また、バインダーを増量して流動性を調整 50

しても、今度は電極の電気抵抗が大きくなり、電池性能 を低下させたりするので問題がある。また比表面積は電 解液との反応性を考えたとき、大きいと、反応表面が大 きくなりガス発生量などが増加し、安全性の点で好まし くないので極力小さい方が好ましい。

4

【0020】また材料の形状は略球状であり、粒子の長 径と短径の比a/bは、1≤a/b≤3であることが望 ましいが、更に好ましくは1≤a/b≤2、もっと望ま しくは1≦a/b≦1.2である。a/bが1に近けれ 10 ば近いほど、球状に近くなり、充填性(嵩密度)も良く なり、ペースト化した後のコーティング性もよくなる。 [0021]

【発明の効果】

【0022】本発明によると球状に近い形状で、表面が 平滑なカーボン材が得られ、リチウム電池用負極材に門 いた場合、充填性にすぐれ、ペースト調製も容易で安定 性状のものが得られ、きわめて好適である。また本発明 のカーボン材料は大量の溶剤を使用したりすることな く、安価に得られるもので、この点でも産業上有用であ

[0023]

【実施例】

実施例1

熱膨張率が2.3×10-6℃-1、偏光顕微鏡下での観察 における非晶質部分15%、N率45%の石炭系コーク スを粗粉砕、中粉砕をジョークラッシャー及びローラミ ルにより行い平均粒子径10μmとした粉末100重量 部と、軟化点と110℃の光学的に等方性(非晶質)を 示す石炭系バインダーピッチ50重量部の割合で配合 し、加熱しながらニーダーで混捏を行って、コークス粉 末の周囲にバインダービッチを充分にコーティングし

【0024】これを金型に仕込み、プレス成形機にて型 込み成形を行って成形体を得た。この成形体を240時 間かけて自己雰囲気下で形状が崩れないように、ゆっく り1000℃まで昇温し、放冷後、黒鉛化炉に詰め換え て最終的に黒鉛化処理して人造黒鉛ブロックとした。こ の人造黒鉛ブロックをジョークラッシャー、ローラーミ ルにより粗粉砕、中粉砕を行い、100~300µmと した。これをさらに、ジェットミルにより平均粒子径1 2μmとし微粉化を行った。

【0025】次いでこの粉体を直径2mmφのアルミナビ ーズを有効容積の20%仕込んだヘンシェルミキサーに 投入し、粉砕媒体のアルミナビーズと併せて全体の有効 容積の50%を占めるようにした。これを1000rpm で30分間アルミナビーズと混合した状態で、撹拌処理 を行った後、人造黒鉛粉体とアルミナビーズと分別、乾 式分級機によって整粒し、平均粒子径7μmの粉体を得

Best Available Copy

5

熱膨張率が5.8×10⁻⁵℃⁻¹、偏光顕微鏡観察下での非晶質部20%、N率2%の石炭系コークス100重量部と軟化点250℃のバインダーピッチを20重量部加え、擂漬機に投入し、2時間メカノケミカル処理(機械的混合磨砕処理)を行った後、実施例1と同様な方法で成形して、熱風循環炉中で空気酸化処理し、最終的に黒鉛化処理をした後粉砕を行い、ジェットミルにより平均粒子径11μmの粉体を得た。

【0027】実施例3

熱膨張率が1.3×10-6℃-1、偏光顕微鏡観察下での 10 非晶質部20%、N率50%の石炭系コークスを粉砕して平均粒子径3μmとした粉体100重量部と軟化点125℃の石炭系バインダーピッチ40重量部を配合し、メカノケミカル処理を行った後、ゴム型に投入し、冷間静水圧成形を行った他は、実施例1と同様な方法で処理し、最終的に平均粒子径25μmの人造黒鉛粉体を得た。

[0028]

【比較例】

比較例1

実施例1における成形体の最終処理温度が2000℃であることだけが異なる人造黒鉛粉体である平均粒子径8 μmの材料を得た。

【0029】比較例2

* 熱膨張率が0.6×10⁻⁶℃⁻¹、偏光顕微鏡観察下での 非晶質部分25%、N率80%の石油系コークスを粉砕 した平均粒子径10μmの粉末100重量物と実施例1 で用いたバインダーピッチ50重量部とを配合し混捏し た後横押し成形によって成形体を得た他は、実施例1 同様の方法で熱処理、粉砕処理を行い平均粒子径10μ mの人造黒鉛粉末を得た。

【0030】比較例3

熱膨張率が6.5×10-6℃-1、偏光顕微鏡観察下での 非晶質部分20%、N率0%の石炭系コークスを粉砕し た平均粒子径5μmの粉末100重量と実施例1で用い たバインダーピッチ100重量部とを配合、混捏した組 成物を実施例1と同様の方法で処理して平均粒子16μ mの人造黒鉛粉末を得た。

【0031】比較例4

実施例3で用いたコークス塊を微粉砕せずにそのまま3 000℃で熱処理して人造黒鉛を得た。これを実施例1 と同様な方法で微粉化し、平均粒子径6μmの粉体を得た。

20 【0032】以上の実施例および比較例において調整された材料を負極材料に用いて、以下のようにして電池を 作成して特性を表1のように評価した。

【表1】

	処理条件		原料コークス特性			製品 特性					
	無鉛化 温度 (で)	B•	無起張率 (×10°4k⁻³)	(米)	非品質 割合 (%)	平均 粒子ほ (µm)	粒度分布 Dec/Ois (-)	a/b (-)	BET法 比表面積 (m³/g)	寒比重 (-)	
実施例 1	3000	50	2. 3	45	15	7	6.8	1.6	8. 7	1. 2	
2	3000	20	5. B	2	10	11	6.6	1.3	3.8	1.3	
3	3000	40	1.3	50	20	2 5	5. 1	2. 0	2.2	1.0	
比較例 1	2000	5.0	2. 3	4 5	15	8	5.7	1.4	7.0	0. 7	
2	2000	50	0.6	80	2 5	10	7.6	8.0	21.5	0.7	
3	3000	100	6. 6	0	20	16	8.1	1.5	6.0	1.0	
4	3000	_	ι. 3	٥	2 0	6	67.0	10.0	9. 2	0.6	

● B: コークス粉100重量部に対するパインターピッチの重量部

本来は、炭素材料は、負極として用いるが、本試験では 対極にリチウム金属を用いたために、し i 金属を負極と し、炭素材料は正極として評価した。電極の製造は、調 整された炭素材料90重量部と、ポリフッ化ビニリデン 10重量部にN-メチル-2-ピロリドンを併せて三本※

※ロールにて練り、ペースト化し、これをコーターを用いて銅箔上に塗工し、乾燥させた。まずここまでの段階で、ペースト状物質の銅箔への塗工性について、外観検査、密着性を確認した。その結果を表2に示す。 【表2】

Best Available Copy

04/30/2003, EAST Version: 1.03.0002

特開平9-231974

	実施例1	実施例2	支統例 5	比較例1	比較例2	比較例3	比較例4
ハンドリング性	良	Д	Ą	Ŗ	碧	良	要
強額の状態	良	93	A	Ą	₽	良	25
網路との概要性	Æ	ß	Ď.	B.	悪	A	15

積になるように円形に打ち抜き、SUS綱と共に加圧成 形して正極とした。対極としてLi金属を用いて電解液 として1MLiCl4 - EC/DEC (体積比1:1) 10 【表3】

【0033】乾燥後、銅箔より剥離させ、3cm²の面 *サイクル試験を行った。測定条件は電圧範囲0~1.5 V, 電流密度O. 1 A /cm² 、温度30℃である。試験 結果を表3にまとめて示す。

を用いて、二極式試験セルを構成して、定電流で充放電*

	実施例1	実施例 2	実施例3	比較例1	比較例2	比較例3	比較例4
容量 (mAh/g)	325	3 2 3	312	180	308	268	230
効率 (%)	9 2	9 3	9 2	80	8.0	8.5	8 8
50サイクル後の 容量保持率 (%)	9.5	93	94	80	70	8 2	8 9

Best Available Copy

04/30/2003, EAST Version: 1.03.0002